# **PCT**

# 世界知的所有權機関 国際事務局 特許協力条約に基づいて公開された国際出願



(51) 国際特許分類6 (11) 国際公開番号 WO99/49530 A1 H01M 8/02 (43) 国際公開日 1999年9月30日(30.09.99)

(21) 国際出願番号

(22) 国際出願日

PCT/JP99/01349

吉永直人(YOSHINAGA, Naoto)[JP/JP]

〒534-0016 大阪府大阪市都岛区友渕町1丁目5番71号205

1999年3月18日(18.03.99) Osaka, (JP)

(74) 代理人

(30) 優先権データ 特願平10/71643 特願平10/194691

弁理士 鳅田充生(KUWATA, Mitsuo)

1998年3月20日(20.03.98) 1998年7月9日(09.07.98)

〒530-0047 大阪府大阪市北区西天満6丁目3番19号 フョウビル10階 Osaka, (JP)

(71) 出願人(米国を除くすべての指定国について) 大阪瓦斯株式会社 (OSAKA GAS COMPANY LIMITED)[JP/JP] 〒541-0046 大阪府大阪市中央区平野町四丁目1番2号:

Osaka, (JP)

鐘紡株式会社(KANEBO, LTD.)[JP/JP]

〒131-0031 東京都墨田区墨田五丁目17番4号 Tokyo, (JP)

(72) 発明者;および

(75) 発明者/出願人(米国についてのみ)

田尻博幸(TAJIRI, Hiroyuki)[JP/JP]

中川喜照(NAKAGAWA, Yoshiteru)[JP/JP]

〒541-0046 大阪府大阪市中央区平野町四丁目1番2号

大阪瓦斯株式会社内 Osaka, (JP)

山口 賢(YAMAGUCHI, Satoshi)[JP/JP]

〒564-0063 大阪府吹田市江坂町2丁目3番10号801 Osaka, (JP)

CN, JP, KR, US, 欧州特許 (AT, BE, CH, CY, (81) 指定国 DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE)

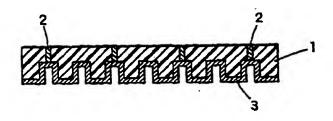
#### 添付公開書類

国際調查報告事

請求の範囲の補正の期限前の公開:補正書受領の際には再公 閉される。

(54)Title: SEPARATOR FOR FUEL CELL AND METHOD FOR PRODUCING THE SAME

(54)発明の名称 燃料電池用セパレータおよびその製造方法



#### (57) Abstract

A separator containing a noncarbon resin and having a volume resistance in the direction of the thickness is 0.15 \(\Omega\) cm or less and a bending strength of 3 to 20 kgf/mm<sup>2</sup>, and such a separator further having a thermal conductivity in the direction of the thickness is 2 to 60 W/mK. Such a separator can be produced by a method (a) in which a mixture of a resin and an electroconductive agent consisting of a spherical graphite powder or of a graphite powder having an aspect ratio of 2.0 or less is injection-molded or compression-molded or by a method (b) in which a synthetic resin molded piece and an electroconductive member are molded integrally. Therefore, without passing through a carbonizing step and a cutting step, a separator having excellent electrical conductivity, thermal conductivity, mechanical strength, and dimensional precision of groove can be produced by molding.

BEST AVAILABLE COPY

# (57)要約

非炭素質樹脂を含み、厚み方向の体積抵抗が0.15Ωcm以下、曲げ強度が3~20kgf/mm²であるセパレータ、さらには厚み方向の熱伝導率が2~60W/mKであるセパレータを得る。このセパレータは、(a) 樹脂と、球状の黒鉛又はアスペクト比2.0以下の黒鉛粉末で構成された導電剤とを射出成形又は圧縮成形する方法、または(b) 成形により合成樹脂成形体と導電部材とを一体化する方法により製造できる。そのため、炭化工程および切削工程を経ることなく、成形により、導電性、熱伝導性、機械強度、溝の寸法精度の高い燃料電池用セパレータを得ることができる。

PCTに基づいて公開される国際出願のパンフレット第一頁に掲載されたPCT加盟国を同定するために使用されるコード(参考情報)

						. ( = 0
AL	アラブ首長国連邦 アルバニア	DM ドミニカ EE エストニア	K 2 L C	ア カマック ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア ア	RU ロシア SD スーダン	
A.M.	アルメニア オーストリア	EE エストニア ES スペイン F! フィンラン	LI LF	○ リヒテンシュタイン ○ スリ・ランカ	DEGIKLNZDGJゥンーポェア・ルラドース・ンススシンススンセステトタル・ファージャンススシセステトタン・コンストリン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン	デン
U	オーストラリア アゼルバイジャン	ト ド R A B D E H M A F G G G G G G G G G G G G G G G G G G	Ļ	y dy f	SI スロヴェ	= <u>r</u>
3 A	ポズニア・ヘルツェゴビナ	GB 英国	Li	リトアニア	SK スロワア	キア レオネ
BE	バルバドス ベルギー	GD グレナダ GR グルジア	Ĺţ	, ルクセンブルグ	SN セネガル	
F	ブルギナ・ファソ	GH ガーナ	M.A	/ フトワイ/ ·   モロッコ	SV スワジラ:	ンド
3 G	ブルガリア ベナン	GM ガンピア GN ギニア	MC	モナコ	TG 1-=-	
3 R	ブラジル	GW ギニア・ヒ	イサオ MC	・ マダガスカル	T J タンキスク T Z タンザニフ	タンア
ξY	ベラルーシ カナダ	GR ギリシャ HR クロアチア	M	<ul><li>マケドニア旧ユーゴスラヴィア 共和国</li></ul>	TM トルクメコ	ニスタン
CF	中央アフリカ			、マリ	TR トルコ TT トリニダ	ッド・トバゴ
C G C H	コンゴー スイス	ID インドネシ IE アイルラン	/ア MN	l モンゴル L モーリタニア	UA ウクライ	<del>,</del> '
: I	コートジボアール	IL イスラエル	MV	1 マラウイ	UA ウクライラ UG ウガンダ US 米国	
SM SN	カメルーン 中国	IN インド IS アイスラン	MX V P	く メキシュ シ ニジェール	ひこ ウズベキ:	スタン
C R C U	コスタ・リカ キューバ	IT イタリア	NI	オランダ	VN ヴィェト YU ユーゴー	スラビア
Ϋ́	キブロス	KE FEF	N C N Z	・ オランダ ) ノールウェー ・ ニュー・ジーランド	ZA 南アフリフ ZW ジンパブ:	カ共和国
Z	チェッコ ドイツ デンマーク	N T P E G P P マタン・アイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイアイ	アン Pi	<i>,</i> ポーランド	2 22/1/2	-
วีหั	デンマーク	KR 韓国	R C	` ポルトガル ) ルーマニア		

l

## 明細書

# 燃料電池用セパレータおよびその製造方法

5

## 技術分野

本発明は、燃料電池(特に固体高分子型燃料電池)におけるセパレータおよびその製造方法に関する。

# 背景技術

- 10 燃料電池、例えば、固体高分子型燃料電池は、固体高分子膜(デュポン社のナフィオン膜やダウケミカル社のダウ膜など)を電解質膜として用い、この電解質膜の両側に、厚み 0 . 1 ~ 0 . 3 mm程度のポーラスな黒鉛質ペーパーを設け、このペーパーの表面に電極触媒として白金合金触媒を担持させている。また、前記黒鉛質ペーパーの外側には、ガス流路である溝が形成された厚み 1 ~ 3 mm程度の多孔質黒鉛板と、厚み 0 . 5 mm程度の緻密質炭素板である平板セパレータとを順次配設してセルを構成したり、ガス流路である溝が形成された厚み 1 ~ 3 mm程度の緻密質炭素板であるセパレー
- 20 前記平板セパレータには、酸素、水素に対するガス不透過性、電気導電性、熱伝導性、機械強度、耐酸性などが要求される。また、 溝付きセパレータには、平板セパレータに対する要求性能に加えて、 ガス流路の寸法精度が高いことが要求される。

夕を配設してセルを構成している。

このようなセパレータは、フェノール樹脂及び黒鉛粉末の成形板 を炭化又は黒鉛化処理して平板を形成したり、切削加工により、平 板の表面に溝を形成することにより製造されている。また、フェノ ール樹脂に代えて、石油又は石炭系ピッチを用いて同様に製造され ている。

しかし、セパレータには厚み方向の高い導電性(例えば、10<sup>-1</sup>

15

20

25

~10<sup>-3</sup>Ω c m程度の導電性)が要求される。そのため、前述のように、フェノール樹脂やピッチと黒鉛粉末の成形板を炭化することにより、フェノール樹脂やピッチの導電性の低さを解消する必要がある。すなわち、セパレータの製造には炭化工程が必要であり、未焼成(すなわち非炭素質)の樹脂を含む成形体では、とうてい燃料電池セパレータに供することのできる導電性には達し得ない。しかし、この工程は、炭化後の板の割れなどにより歩留まりが低下すること、炭化後の板の収縮などにより、平板セパレータおよび溝付きセパレータのいずれも切削加工が必要なことなどの理由から、非常にコスト高となる。さらに、炭化工程により、ガスに対する不透過性が損なわれることが多い。

従って、本発明の目的は、炭化工程を経ることなく、ガス不透過性、電気導電性、熱伝導性、機械強度、耐酸性などの諸特性に優れる燃料電池用セパレータ (特に固体高分子型燃料電池用セパレータ) およびその製造方法を提供することにある。

本発明の他の目的は、炭化工程および切削工程を経ることなく、 成形により、高い導電性、熱伝導性などの特性に加えて、寸法精度 の高い溝(ガス流路)を形成できる燃料電池用セパレータ(特に固 体高分子型燃料電池用セパレータ)の製造方法を提供することにあ る。

#### 発明の開示

本発明者らは、前記目的を達成するため鋭意検討の結果、非炭素質の樹脂(特に樹脂と特定の導電剤との組合わせ)で構成したり、 樹脂成形体と導電部材とを組合わせて成形すると、炭化工程および 切削工程を経ることなく、性能の高いセパレータが得られることを 見いだし、本発明を完成した。

すなわち、本発明の燃料電池用セパレータ(特に固体高分子型燃料電池用合成樹脂複合セパレータ)は、非炭素質の樹脂を含み、厚

み方向の体積抵抗が 0. 15Ω c m以下、曲げ強度が 3~20 k g f / m m <sup>2</sup> である。セパレータの厚み方向の熱伝導率は 2~60 W / m K 程度であってもよい。このようなセパレータには、(a) 非炭素質樹脂と、球状の黒鉛、アスペクト比 2. 0以下の黒鉛粉末おび導電性カーボンブラックから選択された少なくとも一種の導電剤とで構成された、合成樹脂複合材料を成形したセパレータが含まれる。さらに、セパレータには(b) 合成樹脂成形体と、この成形をと一体化した導電部材とで構成されたセパレータが含まれる。セパレータ(b) は、前記セパレータ(a) のような特性を有していてもよい。前記セパレータ(a) は、射出成形又は圧縮成形により製造でき、前記セパレータ(b) は、成形により合成樹脂成形体と導電部材とを一体化することにより製造できる。

「非炭素質の樹脂」とは、熱硬化性樹脂や熱可塑性樹脂から選択された樹脂を意味し、例えば、700℃以下(特に500℃以下)の温度で熱処理された非炭素質樹脂が含まれ、700℃以上(特に500℃以上)の温度で焼成した炭化又は黒鉛化樹脂は含まれない。合成樹脂成形体とは非炭素質樹脂の成形体、あるいは非炭素質樹脂と導電剤、および必要により炭素繊維などで構成した成形体のことである。

20

25

15

#### 図面の簡単な説明

図1は、本発明の燃料電池用セパレータの一例を示す概略断面図である。図2は、本発明の燃料電池用セパレータの他の例を示す概略断面図である。図3は、本発明の燃料電池用セパレータのさらに他の例を示す概略断面図である。図4は、本発明の燃料電池用セパレータの別の例を示す概略断面図である。図5は、本発明の燃料電池用セパレータのさらに別の例を示す概略断面図である。図6は、本発明の燃料電池用セパレータの他の例を示す概略断面図である。

20

# 発明を実施するための最良の形態

本発明の燃料電池用セパレータは、炭化又は黒鉛化工程を経ることなく、厚み方向の体積抵抗が小さく、曲げ強度が高いという特色がある。セパレータの厚さ方向の体積抵抗は、0.15Ωcm以下 (例えば、0.0001~0.15Ωcm)、好ましくは0.001~0.1Ωcm、さらに好ましくは0.001~0.08Ωcm程度である。曲げ強度は、3~20kgf/mm²、好ましくは5~20kgf/mm²、さらに好ましくは10~20kgf/mm²程度である。

10 さらに、セパレータの厚み方向の熱伝導率は、 $2\sim6~0~W/m~K$ 、好ましくは $3\sim6~0~W/m~K$ 、さらに好ましくは $5\sim6~0~W/m~K$  程度である。

また、セパレータの厚みは、例えば、 $0.5\sim3$  mm、好ましくは $0.8\sim2.5$  mm程度であり、嵩密度は、ガス遮断性を損なわない範囲、例えば、 $1.1\sim2.2$  g/cm $^3$ 程度である。

燃料電池用セパレータのうちセパレータ (a) および (b) は、未焼成 (未炭化および未黒鉛化) であり、熱硬化性樹脂および熱可塑性樹脂から選択された少なくとも一種の樹脂 (バインダー) である非炭素質樹脂で構成される。熱硬化性樹脂としては、例えば、フェノール樹脂、コプナ樹脂 (芳香族アルデヒドと芳香族化合物との反応により得られる樹脂)、フラン樹脂、エポキシ樹脂、ポリイミド樹脂、アミノ樹脂(メラミン樹脂、尿素樹脂など)、不飽和ポリエステル樹脂などが例示できる。これらの熱硬化性樹脂は単独で又は二種以上組み合わせて使用できる。

25 これらの熱硬化性樹脂のうち、フェノール樹脂は、耐熱性、耐酸性、強度、耐熱水性、コストの点で優れている。フェノール樹脂には、通常のレゾール樹脂、ノボラック樹脂、フェノール類とアルデヒド類との特定の反応により生成するフェノール樹脂、及びフェノール類とアルデヒド類と含窒素化合物との反応により生成するフェ

ノール樹脂(共重合フェノール樹脂)も含まれる。

上記のフェノール類とアルデヒド類との特定の反応により得られるフェノール樹脂およびその製造方法は、特公昭62-30211号公報に開示されており、(1) 塩酸(HCl) 濃度5~28重量%、ホルムアルデヒド(HCHO) 濃度3~25重量%であり、かつ塩酸とホルムアルデヒドとの合計濃度15~40重量%である塩酸ーホルムアルデヒド浴に、(2) フェノール類を特定の割合に維持して接触させ、(3) この接触によりフェノール類の白濁を生成させ、その後、粒状ないし粉末状の固形物を形成するように前記接触を行い、この接触の間、反応系内の温度を45℃以下に維持することにより粒状ないし粉末状樹脂を得ることができる。樹脂の固形物は反応混合液から分離し、水洗し、アルカリ水溶液(アルカリ金属水酸化物、アンモニアなどの塩基を含有する水溶液)で中和してもよい。

前記フェノール類には、フェノール、メタクレゾール、他のフェノール類( $o-クレゾール、m-クレゾール、<math>p-クレゾール、ビスフェノールA、<math>o-、m-又は<math>p-C_{2-4}$  アルキルフェノール、p-フェニルフェノール、キシレノール、ハイドロキノン、レゾルシンなど)などが含まれる。

得られたフェノール樹脂は、(1) 実質的に炭素、水素及び酸素原子で構成されており、(2) メチレン基、メチロール基、並びに3官能性のフェノール類残基を主たる結合単位として含有しており、3官能性のフェノール類残基は、2、4および6一位の一箇所でメチレン基と結合し、少なくとも他の1箇所でメチレン基及び/又はメチロール基と結合している。また、(3) KBr錠剤法による赤外線吸収スペクトルにおいて、1600cm<sup>-1</sup> (ベンゼンに帰属する吸収ピーク)での吸収強度をD<sub>1500</sub>とし、990~1015cm<sup>-1</sup> (メチロール基に帰属する吸収ピーク)での最大吸収強度をD<sub>990-1015</sub>、890cm<sup>-1</sup> (ベンゼン核の孤立水素原子の吸収ピーク)での吸収強度をD<sub>890</sub>としたとき、D<sub>990-1015</sub>/D<sub>1600</sub>=0、2~9.0 (好

20

ましくは  $0.2\sim5$ 、 さらに好ましくは  $0.3\sim4$ )程度、  $D_{890}$   $/D_{1600}=0.09\sim1.0$ (好ましくは  $0.1\sim0.9$ , さらに 好ましくは  $0.12\sim0.8$ )である。

さらに、前記粉粒状のフェノール樹脂は、(A) 平均粒径 0.1~ 150μmの球状一次粒子および二次凝棄物を含有し、(B) 少なくとも全体の 50重量%が100タイラーメッシュ篩を通過可能な大きさであり、(C) 液体クロマトグラフィーによる遊離フェノール含有量は 50~500ppm (好ましくは 400ppm以下、さらに好ましく 300ppm以下)である。

10 前記樹脂のメタノールに対する溶解度は20重量%以上(好ましくは30重量%以上、さらに好ましくは40重量%以上)である。

熱可塑性樹脂としては、例えば、ポリオレフィン系樹脂(ポリプロピレン樹脂、エチレンープロピレン共重合体など)、ポリエステル系樹脂(ポリアルキレンテレフタレート、ポリアルキレンナフタレート又はこれらのコポリエステル、ポリアリレートなど)、ポリカーボネート樹脂(ビスフェノールA型ポリカーボネート樹脂など)、ポリスチレン系樹脂(スチレンなどのスチレン系単量体の単独又は共重合体など)、アクリル系樹脂(メタクリル酸メチルなどのアクリル系単量体の単独又は共重合体など)、ポリアミド樹脂(ポリアミド6、ポリアミド66、ポリアミド610など)、ポリフェニレンエーテル樹脂、ポリフェニレンスルフィド樹脂、ポリエーテルエーテルケトン樹脂、ポリスルホン系樹脂(ポリスルホン樹脂、ポリスルホン素樹脂(ポリスルホン樹脂、ポリスルホン素樹脂(ポリスルホン樹脂、ポリスルホン素樹脂(ポリスルホン樹脂、ポリスルホン素樹脂(ポリスルホン樹脂、ポリスルホン素樹脂(ポリスルホン素樹脂)、ポリスルホン素樹脂(ポリスルホン素樹脂)、ポリスルホン素樹脂(ポリスルホン素樹脂、ポリスルホン素樹脂、ポリスルホン素樹脂

25 導電剤としては、球状の黒鉛、アスペクト比2.0以下の黒鉛粉 末および導電性カーボンブラック(ファーネスブラックなど)から 選択された少なくとも一種が使用できる。

塑性樹脂も単独で又は二種以上組合わせて使用できる。

球状の黒鉛としては、メソカーボンマイクロビーズの黒鉛化品、 球状化された天然及び人造黒鉛、フリュートコークス、ギルソナイ

ポリエーテルスルホン樹脂など) などが例示できる。これらの熱可

15

20

トコークスなどがあげられる。

例えば、メソカーボンマイクロビーズ(以下、MCMBと称する)は、高度に結晶が配向し、黒鉛類似の構造を有する球状体(メソフェーズ小球体)である。球形のMCMBの平均粒径は、通常、 $5\sim 50~\mu$ m(例えば、 $5\sim 2~5~\mu$ m)、好ましくは $1~0\sim 4~0~\mu$ m(例えば、 $1~0\sim 2~5~\mu$ m)、好ましくは $1~0\sim 4~0~\mu$ m(例えば、 $1~0\sim 2~5~\mu$ m)、特に $1~0\sim 3~0~\mu$ m程度である。MCMBは、コールタール、コールタールピッチ、重質油などの歴青物を $3~0~0\sim 5~0~0$ ℃程度で加熱することにより生成する。このようなMCMBの製造方法は、例えば、特公平1-2~7~9~6~8号公報、特開平1-2~4~2~6~9~1号公報などに記載されている。MCMBの黒鉛化品とは、通常の方法でMCMBを黒鉛化したものである。

黒鉛粉末としては、アスペクト比 2. 0以下  $(1 \sim 2.0)$  の天然及び人造黒鉛粉末などが含まれ、黒鉛粉末の平均粒径は、例えば、 $2 \sim 35 \mu m$ , 好ましくは  $5 \sim 30 \mu m$ 程度である。人造黒鉛粉は、石油コークスなどを原料とし、成形、焼成し、さらに 2000 ℃以上の高温で黒鉛化することにより得られる。

このようなMCMBの黒鉛化品及び/又は黒鉛粉末を用いると、セパレータに導電性を有効に付与できる。また、導電剤の形状が球形又はアスペクト比2.0以下であるため、樹脂に対する導電性成分の構成比率を高くできるだけでなく、成形時の内部応力が緩和され、応力ひずみが残存しにくくなり、セパレータに反りや変形が生じにくい。

樹脂と導電剤との割合は、導電性、機械的強度や熱伝導性などを 損なわない範囲、例えば、前者/後者=20/80~50/50(重 量比)、好ましくは20/80~40/60(重量比)、さらに好ま しくは20/80~35/65(重量比)、特に20/80~30 /70(重量比)程度の範囲から選択できる。導電剤の含有量が5 0重量%未満であると、導電性及び熱伝導性が低下し、80重量% を越えると曲げ強度が低下し、ガス透過率も大きくなる。

15

前記樹脂および導電剤で構成された複合材は、さらに炭素繊維を 含んでいてもよい。炭素繊維の種類は制限されず、石油系又は石炭 系のピッチ系炭素繊維、PAN(ポリアクリロニトリル)系炭素繊 維、レーヨン系炭素繊維、フェノール樹脂系炭素繊維などが使用で 5 きる。炭素繊維の平均繊維径は、例えば、0.5~50μm、好ま しくは1~30μm、さらに好ましくは5~20μmの範囲から選 択できる。炭素繊維の平均繊維長は、適当に選択でき、例えば、1  $0 \mu m \sim 5 m m$ 、好ましくは  $2 0 \mu m \sim 3 m m$ 程度である。炭素繊 維の使用量は、セパレータを構成する複合材全体の1~10重量% 程度の範囲から選択できる。炭素繊維の含有量が10重量%を超え ると気密性が低下し、ガス透過率が大きくなる。

このように、樹脂、導電剤及び必要により炭素繊維などで構成さ れた合成樹脂複合材料には、必要に応じて、カップリング剤、離型 剤、滑剤、可塑剤、硬化剤、硬化助剤、安定剤などを適宜配合して もよい。

このようなセパレータ(a)は、複合材に対する慣用の成形法、 例えば、射出成形又は圧縮成形により製造できる。射出成形では、 前記樹脂,導電剤、および必要により炭素繊維で構成された複合材 成分を溶融混練し(必要によりペレットを調製して溶融混練し)、

- 所定の金型に射出成形することにより平板状セパレータを製造でき 20 る。例えば、熱硬化性樹脂を用いる場合、圧縮成形では、例えば、 圧力20~1000kg/cm²、温度100~300℃程度で、 前記複合材成分を金型内で加熱して加圧成形することにより平板状 セパレータを製造できる。
- 25 燃料電池用セパレータのうちセパレータ(b)は、合成樹脂成形 体と、この成形体と一体化した導電部材とで構成されている。前記 合成樹脂成形体は、前記樹脂単独で形成してもよく、前記セパレー 夕(a)と同様に、樹脂、導電剤、および必要により炭素繊維など で構成された合成樹脂複合材料(導電性複合材)で形成してもよい。

20

25

前記セパレータ(b)において、導電部材の種類や形態は特に制限されず、被膜(導電性塗膜など)、繊維状導電部材(金属繊維、炭素繊維などの導電性繊維やこれらのストランドなど)、薄膜状導電部材(導電性フィルムやシート、金属箔など)、平板状導電部材(金属板など)、棒状導電性部材(金属ロッドやピンなど)などであってもよい。導電部材の体積抵抗は、例えば、 $10^{-5}\sim10^{-2}\Omega$  c m程度であってもよい。導電部材としては、金属、例えば、アルミニウム、銅、金、銀、白金などが挙げられる。

前記セパレータ(b)には、種々の態様、例えば、(b-1)合成樹 10 脂成形体の少なくとも片面が、導電部材で被覆されている燃料電池 用セパレータ、(b-2)合成樹脂成形体の少なくとも片面又は内部に、 密着又は埋設した導電部材を有する燃料電池用セパレータなどが含 まれる。前者のセパレータ(b-1)では、導電部材は導電性被膜や 薄膜状導電部材である場合が多く、後者のセパレータ(b-2)では、

15 導電部材は平板状導電部材や棒状導電部材である場合が多く、導電 部材は少なくとも部分的に合成樹脂成形体に埋設してもよい。

本発明の方法において、前記燃料電池用セパレータ(b)は、成

形により合成樹脂成形体と導電部材とを一体化することにより製造できる。より具体的には、キャビティを有する平板状金型(雌型)と、前記キャビティに対応し、かつ凹凸部を有する金型(雄型又はコア)とを備えた圧縮成形機を用いて成形する際、金型のうち成形体の少なくとも片面(片面又は両面)に対応する部位に導電部材(導電性シートなど)を配設する工程と、合成樹脂又は前記複合剤を金型に入れて加圧する工程とを経ることにより、少なくとも片面が導電部材で被覆されたセパレータ又は少なくとも片面に導電部材が密着して一体化したセパレータを製造できる。導電部材は金型に対して剥離可能に配設すればよく、必要により接着剤を用いて配設(又

は密着)してもよい。また、導電部材は、金型のキャピティ側及び

/又はコア側に配設できる。

15

また、導電部材の配設に代えて、金型のうち成形体の少なくとも 片面 (片面又は両面) に対応する部位に導電部材 (導電性樹脂組成物など)を塗布する工程を採用し、キャビティに合成樹脂又は前記複合材を入れて加圧する工程を経ることにより燃料電池用セパレータを製造することもできる。導電性樹脂組成物は導電性塗料などの形態であってもよく、金型のキャビティ側及び/又はコア側に剥離可能に塗布してもよい。

さらに、金型のうち成形体の少なくとも片面又は内部に対応する 部位に導電部材(導電性金属板など)を予めセットする工程と、キャビティに合成樹脂又は前記複合材を充填し、導電部材(金属板など)と一体化する工程とを経ることにより、導電部材が成形体の片面又は内部で一体化した燃料電池用セパレータを製造できる。

これらの方法では、セパレータ自体に導電性がない又は不足している場合でも、触媒を担持したポーラスな黒鉛質ペーパーに接触するセパレータ面側又はその反対面を含めた両面のみを高導電化することにより、触媒相での電子の授受をポーラスな黒鉛質ペーパーを通じてセパレータ面でスムーズに行なうことができる。さらに、合成樹脂に代えて、導電性を付与した樹脂組成物(前記導電性複合材)を用いると、セパレータの電気的抵抗をさらに低減できる。

- 20 加圧成形は、樹脂の種類などに応じて、慣用の方法、例えば、熱硬化性樹脂を用いる場合、圧力 2 0 ~ 1 0 0 0 k g / c m²、温度 1 0 0 ~ 3 0 0 ℃程度で行うことができる。また、加圧成形には、圧縮成形法、トランスファ成形法などが利用でき、これらの成形法にインサート成形法も適用できる。
- 25 さらに、セパレータの厚み方向の導電性を高めるため、金型のキャビティ側及びコア側の少なくとも一方(通常、キャビティ側)に 導電部材を配して金型に合成樹脂又は前記複合材を入れ、金型のキャビティ側及びコア側の一方(通常、コア側)に、導電性インサート(インサートピン、インサート板など)を他方(通常、キャビテ

ィ側) に向けて配して加圧成形し、導電性インサートをセパレータ の厚み方向に埋設してもよい。

図1は、本発明の燃料電池用セパレータの一例を示す概略断面図 である。この例では、燃料電池用セパレータは、断面凹凸状の導電 性金属箔3と、この導電性金属箔の複数の凹部に所定間隔をおいて 起立した導電性インサートピン2とを備えており、導電性金属箔3 及び導電性インサートピン2は、樹脂成形体1と一体化している。 導電性インサートピン2の一方の端面は導電性金属箔3と導通して いるとともに、他方の端面は樹脂成形体1の平坦面で露呈している。 10 このような燃料電池用セパレータは、金型のコア側の凹凸溝に沿わ せて導電性金属箔(アルミニウム箔、白金箔など)3を断面凹凸状 に仮止めし、複数の導電性インサートピン(アルミニウム製インサ ートピンなど) 2 を金型のコア側の複数の凸部に所定間隔をおいて 起立させて挿入し、樹脂1を金型に入れて成形することにより得る ことができる。前記樹脂1は、熱硬化性樹脂でも熱可塑性樹脂でも 15 よく、代表的にはフェノール樹脂が挙げられる。成形は、金型のキ ャビティ側又はコア側のいずれか一方に導電性金属箔(アルミニウ ム箔、白金箔など) 3が存在する状態で樹脂1を充填した後、加圧 成形することにより行うことができる。導電性インサートピン(ア ルミニウム製インサートピン) 2は、厚み方向の導電性を付与する ため、導電性金属箔3に接触してセパレータの厚み方向に挿入する ことができる。

図2は、本発明の燃料電池用セパレータの他の例を示す概略断面図である。この燃料電池用セパレータは、前記図1に示すセパレータにおいて、断面凹凸状の導電性金属箔3と反対側の面に、シート状の導電性金属箔3が位置し、導電性インサートピン2の両端面は、両面の導電性金属箔3と接触しており、両面の導電性金属箔3及び導電性インサートピン2は、樹脂成形体1と一体化している。このような燃料電池用セパレータは、金型のコア側およびキャビティ側

に、それぞれ、断面凹凸状の導電性金属箔とシート状の導電性金属箔(アルミニウム箔、白金箔など)3を固定し、アルミニウム製インサートピン2をコアの凸部に挿入し、樹脂1を入れて成形することにより得ることができる。導電性金属箔3は成形に伴ってセパレータの両面に一体化できる。

図3は、本発明の燃料電池用セパレータのさらに他の例を示す概 略断面図である。この燃料電池用セパレータは、一方の面に凹凸溝 が形成された板状の樹脂成形体1と、この樹脂成形体の凹凸面に形 成された導電性塗料4と、この導電性塗料と接触して厚み方向に延 びる導電性インサートピン2とで構成されており、樹脂成形体1と 10 導電性塗料4と導電性インサートピン2は一体化している。また、 導電性インサートピン2は樹脂成形体1の隣接する凹溝にそれぞれ 配されている。導電性インサートピン2の一方の端面は、導電性塗 料4と接触して樹脂成形体1の隣接する凹溝の底部に配され、イン サートピンの2の端面は、樹脂成形体1の平坦面で露呈している。 15 このような燃料電池用セパレータは、金型のコア側に、刷毛塗りな どの方法で導電性塗料(藤倉化成(株)製、商品名ドータイトなど) 4 を剥離可能に塗布し、複数の導電性インサートピン (アルミニウ ム製インサートピン)2を厚み方向に挿入し、樹脂1を入れて成形 することにより得ることができる。なお、成形は、コアの凹凸溝に 20 沿わせて導電性金属箔を固定することに代えて、コアの凹凸溝に導 電性塗料を塗布する以外、図1の燃料電池用セパレータと同様にし て得ることができる。また、金型内に導電性インサートピン2を起 立させて、一方の面に凹凸溝を有する樹脂成形体1を成形し、得ら 25 れた樹脂成形体1の凹凸面に導電性塗料4を塗布することにより、 前記構造の燃料電池用セパレータを得ることもできる。

図4は、本発明の燃料電池用セパレータの別の例を示す概略断面 図である。この燃料電池用セパレータは、図3に示す燃料電池用セ パレータにおいて、一方の面に凹凸溝を有する樹脂成形体1と、こ

の樹脂成形体の両面に形成された導電性塗料4と、両面の導電性塗料と接触し、かつ軸が厚み方向に延びる導電性インサートピン2とを備えている。このような両面に導電性が付与された燃料電池用セパレータは、金型のキャビティ側及びコア側に、導電性塗料(ドータイトなど)4を剥離可能に塗布し、複数の導電性インサートピンを金型内で起立させて挿入し、樹脂1を入れて成形する方法、金型内に導電性インサートピン2を起立させて、一方の面に凹凸溝を有する樹脂成形体1を成形し、得られた樹脂成形体1の両面に導電性塗料4を塗布する方法により得ることができる。

10 図 5 は、本発明の燃料電池用セパレータのさらに別の例を示す概略断面図である。この燃料電池用セパレータは、一方の面に凹凸溝が形成された導電性樹脂成形体 5 と、この成形体の平坦面に一体化した導電性板材(アルミニウム板など)6 とで構成されている。このような構造のセパレータは、金型のキャビティ側に導電性板材(アルミニウム板など)6 を仮止めし、金型内に導電性樹脂 5 を入れて、成形することにより得ることができる。導電性樹脂 5 を構成する樹脂としては、熱硬化性樹脂、熱可塑性樹脂のいずれも使用でき、代表的には、フェノール樹脂が挙げられる。成形は、金型に導電性板材 6 を配して、導電性樹脂 5 を金型内に充填し、加圧成形することできる。により行うことができる。

図6は、本発明の燃料電池用セパレータの他の例を示す概略断面図である。このセパレータは、厚み方向の導電性を高めるため、導電性樹脂成形体5の導電性板材6と接触して導電性インサートピン2が他方の凹凸面に厚み方向に延びている点を除いて、図5に示すセパレータと同様の構造を有している。このような構造のセパレータは、金型のキャピティ側に導電性板材(アルミニウム板など)6を仮止めし、コア側の凸部に複数の導電性インサートピン(アルミニウム製インサートピンなど)2を挿入し、金型内に導電性樹脂5を入れて、加圧成形することにより得ることができる。

# 産業上の利用可能性

本発明の方法では、炭化又は黒鉛化工程及び切削工程を経ること なく、成形により高い性能のセパレータを製造できる。そのため、

金型としてキャビティ側及びコア側のうち少なくとも一方(特にコ ア側)に連続した凸部(突条)又は溝を形成した金型を用いること により、溝付きセパレータを高い精度で得ることができる。

さらに、本発明のセパレータは、炭化工程あるいは切削工程を経 ることなく、ガス不透過性、電気導電性、熱伝導性、機械強度、耐 酸性などの諸特性に優れ、燃料電池、特に固体高分子膜を電解質膜 10 とする固体高分子型燃料電池用セパレータとして有用である。特に フェノール樹脂を用いた場合には、耐熱性、耐酸性、強度、耐熱水 性、コストの点で優れている。本発明の方法では、炭化工程および 切削工程を経ることなく、成形により、高い導電性、熱伝導性など の特性に加えて、寸法精度の高い溝(ガス流路)を形成できる。そ のため、本発明は、燃料電池用セパレータ(特に固体高分子膜を電 解質膜とする固体高分子型燃料電池用セパレータ)に有効に適用で きる。

20

15

#### 実施例

以下に、実施例に基づいて本発明をより詳細に説明するが、本発 明はこれらの実施例により限定されるものではない。

実施例及び比較例において、種々物性の測定は常法に基いて行っ た。表面状態は、熟練者が目視により判定した。

25 実施例1~5

> フェノール樹脂 (鐘紡 (株) 製:ベルパールS890) とMCM Βの黒鉛化品(大阪瓦斯(株)製,平均粒径10μmおよび25μ m) 又は人造黒鉛粉(中越黒鉛(株) 製, RA15, アスペクト比 1.3, 平均粒径5 μm) とを表1に示す配合(重量部比で33.

3:66.7又は25.0:75.0)でミキサーを用い10分間 乾式混合した。この粉末混合物を金型に投入し、成形圧力50 kg /c m $^2$ 、160  $\mathbb{C} \times 20$  分間の条件で成形した。なお、実施例5 では炭素繊維((株)ドナック製、ドナカーボS、平均繊維長3 m m)を全体100 重量部当たり2 重量部併用した。その結果を表1 に示す。

#### 比較例1

5

MCMBの黒鉛化品に代えて、アスペクト比2を越える土壌黒鉛粉(日本黒鉛工業(株)製:CP,アスペクト比2.5,平均粒径10 5μm)を用い、実施例1と同様にして成形した。

表 1

実施例 比較例 3 5 1 1. NV. - N 2880 33. 3 33. 3 33. 3 25.0 25.0 23.0 15 MCMB 黒鉛化品(10 μm) 66.7 75.0 MCMB 黒鉛化品 (25μm) 66.7 75.0 人造黒鉛粉末(5µm) 75.0 土壤黒鉛粉末 66.7 炭素繊維トナーカーポ S 2. 0 (3mm) 厚み(nm) 1.05 1.08 1. 31 1.63 1.02 1.10 嵩密度(g/cm³) 1.78 1.80 1.77 1.85 1.82 1.88 厚み方向体積抵抗率 0.08 0.09 0.27 0.04 0.04 0.05 20  $(\Omega cm)$ 曲げ強度(kg/mm²) 8.2 7. 5 8.8 6.7 8. 2 4.6 厚み方向熱伝導率 3. 5 4. 2 5. 5 7. 2 6.0 0.5 (W/mK) 良好 良好 良好 良好 凹凸有り 表面状態 良好

#### 実施例6~9

25 ポリフェニレンエーテル樹脂 (PPE樹脂, 三菱エンジニアリングプラスチック (株) 製:ユピエースNX-7000N)とMCM Bの黒鉛化品 (大阪瓦斯 (株) 製, 平均粒径10μmおよび25μm)又は人造黒鉛粉 (中越黒鉛 (株) 製, RA15, アスペクト比1.3, 平均粒径5μm)を表2に示す配合 (重量部比で25:7 5又は22.2:77.8)でミキサーを用い10分間乾式混合した。この粉末混合物を押出し成型機に供給してペレットを調製した。 調製したペレットを用い、射出成形により、平板を成形した。その 結果を表2に示す。

## 5 比較例 2

M C M B の黒鉛化品に代えて、アスペクト比 2 を越える土壌黒鉛粉 (日本黒鉛工業 (株)製: C P,アスペクト比 2.5,平均粒径 5 μm)を用い、実施例 6 と同様にして成形した。微密な成形体は得られなかった。

10

15

25

表 2

				比較例	
	6	7	8	9	2
PPE 樹脂	25.0	25. 0	22. 2	22. 2	25. 0
MCMB 黒鉛化品(10μm)	75.0		77. 8		+
MCMB 黒鉛化品(25μm)		75. 0			<del> </del>
人造黒鉛粉末(5μm)			<b></b>	77. 8	<del> </del>
土壤黒鉛粉末	<u> </u>			11. 6	75. 0
厚み(mm)	2.01	2. 20	1.81	1.86	緻密な
嵩密度(g/cm³)	1.80	1.83	1. 85	1.84	成形体は
厚み方向体積抵抗率(Qcm)	0.06	0.05	0. 02	0.01	得られな
曲げ強度(kg/mm²)	7. 2	7. 6	6. 4	6. 8	かった
厚み方向熱伝導率(W/mK)	6, 2	5. 4	10.0	4. 8	1 " ) (
表面状態	良好	良好	良好	良好	凹凸有り

# 20 実施例10~11

アルミニウム箔(厚み  $30\mu$ m)あるいは白金箔(厚み  $30\mu$ m)を平板金型のキャビティ側又は両側に少量の接着剤でセットし、厚み方向の導電性を付与するため、コア側に複数のアルミニウム製インサートピン( $2mm\phi \times 1$ .  $5mm \times 4$ 本)を厚み方向に挿入した後、金型内に実施例  $1\sim 4$  で用いたフェノール樹脂(鐘紡(株)製:ベルパール S 8 9 0 )のみを入れ、実施例  $1\sim 5$  と同様の成形条件で成形した。その結果を表 3 に示す。

## 実施例12~13

導電性塗料 (藤倉化成 (株) 製, ドータイト) をコア側に刷毛塗

りするとともに、厚み方向の導電性を付与するため、キャビティ側 に複数の凸部(ピン)を有するアルミニウム製インサート板(厚み 1.0mm)を挿入し、固定した後、金型内に実施例1~4で用い たフェノール樹脂(鐘紡(株)製:ベルパールS890)のみを入 れ、実施例1~5と同様の成形条件で成形した。その結果を表3に 示す。

# 比較例3

アルミニウム製インサート (導電部材)を用いることなく、フェ ノール樹脂(鐘紡(株)製:ベルパールS890)のみを入れ、実 10 施例10~13と同様の条件で成形した。

表 3

		実施例				比較例
,		10	11	12	13	3
	導電部材	アルミ箔	白金箔	h' -91h	h" -91h	
i	コア側		白金箔		<b>卜゚-</b> タイト	_
	厚み(mm)	2. 02	1.86	1. 31	1.63	2.02
	嵩密度(g/cm³)	1. 21	1.36	1.85	1.82	1.25
	厚み方向体積抵抗率	<0.1	⟨0.1	<0.1	<0.1	1014
	(Ω cm)					
	曲げ強度(kg/mm²)	15	14	14	15	15
	見掛けの厚み方向	4. 5	3. 9	5. 2	4. 2	0. 5
	熱伝導率(W/mK)					
ı	表面状態	良好	良好	良好	良好	良好

20

#### 実施例14~17

予め、金型のキャビティ側にアルミニウム板(厚み0.5mm) を挿入し、固定した後、実施例1~4の粉末混合物(複合材)を同 様の方法で充填し、複数の連続した凸部が平行に形成されたコアを 用いて成形し、溝が形成されたセパレータを得た。結果を表4に示 25 す。

WO 99/49530 PCT/JP99/01349

18

表 4

		実加	色例	
	14	15	16	17
へ ルハ・ール 5890	33. 3	33. 3	25.0	25. 0
MCMB 黒鉛化品(10μm)	66. 7		75.0	:
MCMB 黒鉛化品(25μm)		66. 7		
人造黒鉛粉末(5μm)				75. 0
アルミニウム板	キャヒ・ティ側	キャヒ・ティ側	キャヒ・ティ側	キャヒ・ティ側
	挿入	挿入	挿入	挿入
厚み(mm)	1.08	1.28	1. 35	1.43
嵩密度(g/cm³)	1.85	1.86	1.90	1.82
厚み方向体積抵抗率(Ωcm)	0.04	0.096	0.015	0.02
曲げ強度(kg/mm²)	16. 2	13.6	6.8	10. 2
見掛けの厚み方向熱伝導率	4. 0	4. 2	6. 0	4. 5
(\mu/mK)				
表面状態	良好	良好	良好	良好 .

実施例18

5

10

フェノール樹脂(鐘紡(株)製:ベルパールS890)33.3 重量部とMCMBの黒鉛化品(大阪瓦斯(株)製,平均粒径10μ m)50.0重量部と人造黒鉛粉(中越黒鉛(株)製,RA15, アスペクト比1.3,平均粒径5μm)16.7重量部とを用いる 以外、実施例1と同様にして成形体を得た。この成形体の厚みは1. 20mm、嵩密度は1.82g/cm³、厚み方向体積抵抗率は0. 07Ωcm、曲げ強度は9.2kg/mm²、見掛けの厚み方向熱 20 伝導率は6.0W/mk、表面状態は良好であった。

#### 実施例19

フェノール樹脂(鐘紡(株)製:ベルパールS890)25.0 重量部とMCMBの黒鉛化品(大阪瓦斯(株)製,平均粒径10μ m)70.0重量部とファーネスプラック(旭カーボン(株)製, 平均粒径16μm)5.0重量部とを用いる以外、実施例1と同様 にして成形体を得た。この成形体の厚みは1.22mm、嵩密度は 1.85g/cm³、厚み方向体積抵抗率は0.04Ωcm、曲げ 強度は8.6kg/mm²、見掛けの厚み方向熱伝導率は7.0W /mk、表面状態は良好であった。

## 請求の範囲

- 非炭素質の樹脂を含み、厚み方向の体積抵抗が 0.
   15Ωcm以下であり、曲げ強度が 3~20 kg f / mm² である 燃料電池用セパレータ。
  - 2. 厚み方向の熱伝導率が2~60W/mKである請求項1記載の燃料電池用セパレータ。
- 3. 熱硬化性樹脂および熱可塑性樹脂から選択された少なくとも一種の非炭素質樹脂と、球状の黒鉛、アスペクト比2.0 以下の黒鉛粉末および導電性カーボンブラックから選択された少なくとも一種の導電剤とから構成されている請求項1又は2記載の燃料電池用セパレータ。
  - 4 熱硬化性樹脂がフェノール樹脂である請求項1~3のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータ。
- 5. フェノール樹脂が、(i) メチレン基、メチロール基、並びに3官能性のフェノール類残基を主たる結合単位として含有しており、(ii) KBr錠剤法による赤外線吸収スペクトルにおいて、1600cm<sup>-1</sup>での吸収強度をD<sub>1600</sub>とし、990~1015cm<sup>-1</sup>での最大吸収強度をD<sub>990-1015</sub>とし、890cm<sup>-1</sup>での吸収強度をD<sub>990-1015</sub>/D<sub>1600</sub>=0.2~9.0、D<sub>890</sub>/D<sub>1600</sub>=0.09~1.0であり、(iii) 液体クロマトグラフィーによる遊離フェノール含有量が50~500ppmである請求項1~4のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータ。
- 6. 球状の黒鉛が、平均粒径  $5 \sim 50 \mu$  mのメソカーボ 25 ンマイクロビーズである請求項  $1 \sim 5$  のいずれかの項に記載の燃料 電池用セパレータ。
  - 7. 黒鉛粉末が、アスペクト比1~2の天然又は人造黒鉛粉末である請求項1~6のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータ。

- 8. 樹脂と導電剤との割合が、前者/後者=20/80~50/50(重量比)である請求項1~7のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータ。
- 9. さらに炭素繊維を含む請求項1~8のいずれかの項 に記載の燃料電池用セパレータ。
  - 10. 炭素繊維が、平均繊維径0.5~50μm及び平均繊維長10μm~5mmを有する請求項1~9のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータ。
- 11. 炭素繊維の含有量が、非炭素質の樹脂で構成され 10 ている複合材全体に対して1~10重量%である請求項1~10の いずれかの項に記載のセパレータ。
  - 12. 射出成形又は圧縮成形により請求項1~11のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータを製造する方法。
- 13. 非炭素質の樹脂を含む合成樹脂成形体と、この成 15 形体と一体化した導電部材とで構成されている請求項1~11のい ずれかの項に記載の燃料電池用セパレータ。
  - 14. 合成樹脂成形体と、この成形体と一体化した導電部材とで構成されている燃料電池用セパレータ。
- 15. 導電部材の形態が、被膜状、薄膜状、繊維状、平 20 板状又は棒状である請求項13又は14記載の燃料電池用セパレー タ。
  - 16. 合成樹脂成形体の少なくとも片面が、導電部材で被覆されている請求項13~15のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータ。
- 25 17. 合成樹脂成形体の少なくとも片面又は内部に導電 部材を有する請求項13~16のいずれかの項に記載の燃料電池用 セパレータ。
  - 18. 合成樹脂成形体と導電部材とを一体化する請求項13~17のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータの製造方

法。

5

- 19. 金型のうち成形体の少なくとも片面に対応する部位に導電性シートを配設する工程と、合成樹脂を入れて加圧する工程とで構成されている請求項18記載の燃料電池用セパレータの製造方法。
- 20. 金型のうち成形体の少なくとも片面に対応する部位に導電性樹脂組成物を塗布する工程と、合成樹脂を入れて加圧する工程とで構成されている請求項18又は19記載の燃料電池用セパレータの製造方法。
- 10 21. 金型のうち成形体の少なくとも片面又は内部に対応する部位に導電部材を予めセットする工程と、合成樹脂を充填し、前記導電部材と一体化する工程とで構成されている請求項18~20のいずれかの項に記載の燃料電池用セパレータの製造方法。
- 2 2. 請求項1~11及び13~17のいずれかの項に 15 記載のセパレータを備えている燃料電池。

図 1

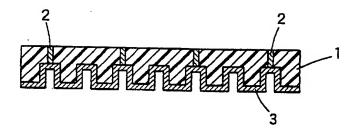


図 2

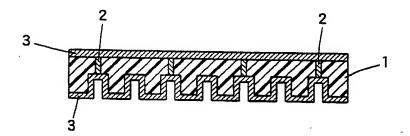


図 3

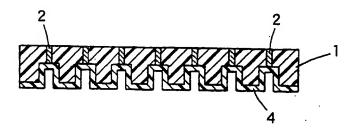


図 4

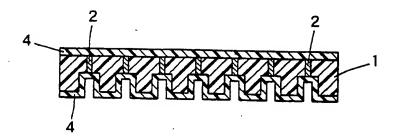


図 5

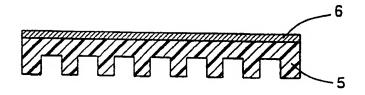
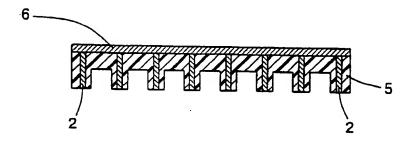


図 6



# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP99/01349

	SIFICATION OF SUBJECT MATTER C1 6 H01M8/02		•			
According to	ording to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC					
	S SEARCHED	-	.*.			
Int.	ocumentation searched (classification system followed C1 6 H01M8/02					
Jitsu	ion searched other than minimum documentation to the ryo Shinan Koho 1926–1996 i Jitsuyo Shinan Koho 1971–1999	Toroku Jitsuyo Shinan Kol	no 1994-1999			
Electronic d WPI/	ata base consulted during the international search (nam L	ne of data base and, where practicable, se	arch terms used)			
•						
C. DOCU	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT					
Category*	Citation of document, with indication, where ap	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Relevant to claim No.			
X Y	JP, 60-246568, A (K.K. Fuji leads of the comber, 1985 (06. 12. 85) Claims; Table 1 (Family: no	),	1-2, 4, 8, 12 3, 5-7, 9-11			
X Y	JP, 59-213610, A (Showa Denk 3 December, 1984 (03. 12. 84 Claims; page 2, upper left co left column, line 15; page 3 line 12 to lower left column (Family: none)	olumn, line 13 to lower 3, upper right column, line 18	1-2, 4, 7-8, 12 3, 5-6, 9-11 1-2, 4, 6, 8,			
Y	13 November, 1987 (13. 11. 8 Claims; page 2, upper left of page 2, lower right column, lifet column, line 12; Table (Family: none)	column, line 3 to 10; ine 11 to page 3, upper	3, 5, 7, 9-11			
X Furthe	er documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.				
* Special *A" docum conside "E" earlier "L" docum cited to special "O" docum means "P" docum the prio	categories of cited documents: ent defining the general state of the art which is not ered to be of particular relevance document but published on or after the international filing date ent which may throw doubts on priority claim(s) or which is destablish the publication date of another citation or other reason (as specified) ent referring to an oral disclosure, use, exhibition or other ent published prior to the international filing date but later than ority date claimed  actual completion of the international search ally, 1999 (06.07.99)	considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone  "Y"  document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination				
Name and r	nailing address of the ISA/ anese Patent Office	Authorized officer				
Facsimile N	No.	Telephone No.				

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No. PCT/JP99/01349

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Y	JP, 62-30211, B (Kanebo, Ltd.), 1 July, 1987 (01. 07. 87), Claim 1 & EP, 83029, B & US, 4454298, A & KR, 8602051, B	5
X Y	JP, 50-48435, A (United Arrcraft Corp.), 30 April, 1975 (30. 04. 75), Page 1, right column, line 15 to page 2, upper left column, line 1, upper right column, lines 13 to 17; page 2, lower right column, line 9 to page 3, upper left column, line 1; Fig. 1 (Family: none)	14-18, 21-22 13, 19-20
X Y	JP, 10-12246, A (Du Pont K.K.), 16 January, 1998 (16. 01. 98), Claims; Par. No. [0014]; Fig. 1 & WO, 9750138, A	14-18, 21-22 13, 19-20
РХ	JP, 10-79260, A (Sanyo Electric Co., Ltd.),	14-15, 17-18,
PY	24 March, 1998 (24. 03. 98), Claims 1, 5; Par. Nos. [0019], [0028]; Fig. 3 (Family: none)	22 13, 16, 19-21
		,
		•
İ		
	•	
.	·	

Form PCT/ISA/210 (continuation of second sheet) (July 1992)

#### 国際調査報告

発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) Int. Cl HO1M 8/02

# 調査を行った分野

調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC))

Int. Cl HO1M

8/02

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報

1926-1996

日本国公開実用新案公報 1971-1999

日本国登録実用新案公報 1994-1999

日本国実用新案登録公報 1996-1999

国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語) WP I/L

C. 関連する	5と認められる文献	
引用文献の カテゴリー*	、 引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
X	JP, 60-246568, A (株式会社富士電機総合研究所等), 06.12月.1985 (06.12.85), 特許請求の範囲、第1表 (ファミリーなし)	1-2, 4, 8, 12 3, 5-7, 9-11
X	JP, 59-213610, A(昭和電工株式会社), 03.12 月.1984(03.12.84), 特許請求の範囲、第2頁上左 欄第13行-同頁下左欄第15行、第3頁上右欄第12行-同頁下 左欄第18行(ファミリーなし)	1-2, 4, 7-8, 12 3, 5-6, 9-11
X	JP, 62-260709, A (川崎製鉄株式会社), 13.11 月.1987 (13.11.87), 特許請求の範囲、第2頁上左 欄第3-10行、第2頁下右欄第11行-第3頁上左欄第12行、	1-2, 4, 6, 8, 12 3, 5, 7, 9-11

#### C欄の続きにも文献が列挙されている。

パテントファミリーに関する別紙を参照。

- \* 引用文献のカテゴリー
- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す もの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日 以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する 文献(理由を付す)
- 「〇」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

- の日の後に公表された文献
- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって て出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理 論の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに よって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査報告の発送日 国際調査を完了した日 21.07.99 06.07.99 特許庁審査官(権限のある職員) 9444 国際調査機関の名称及びあて先 日本国特許庁(ISA/JP) 榊原 貴子 郵便番号100-8915. 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号 電話番号 03-3581-1101 内線 3477

C(続き).	関連すると認められる文献	
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
	第1-2表 (ファミリーなし)	
Y	JP, 62-30211, B (鐘紡株式会社), 01. 7月. 19 87 (01. 07. 87), 特許請求の範囲請求項1&EP,83 029,B&US,4454298,A&KR,8602051,B	5
X Y	JP, 50-48435, A (ユナイテッド・エアクラフト・コーポレイション), 30. 4月. 1975 (30. 04. 75), 第1 頁右欄第15行-第2上左欄第1行、第2頁上右欄第13-17 行、第2頁右下欄第9行-第3頁上左欄第1行、第1図(ファミリーなし)	14-18, 21-22 13, 19-20
X Y	JP, 10-12246, A (デュポン株式会社), 16. 1月. 1998(16. 01. 98), 特許請求の範囲、【0014】、 第1図&WO,9750138,A	14-18, 21-22 13, 19-20
P X ·P Y	JP, 10-79260, A (三洋電機株式会社), 24.3月. 1998 (24.03.98), 特許請求の範囲請求項1及び5、 【0019】、【0028】、第3図 (ファミリーなし)	14-15, 17-18, 22 · 13, 16, 19-21
		·
·		
	,	

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
FADED TEXT OR DRAWING
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
OTHER.

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.